

## Flexible pipeline

**Patent number:** EP0429357  
**Publication date:** 1991-05-29  
**Inventor:** JUNG PATRICE (FR); LE BAIL GUY (FR)  
**Applicant:** COFLEXIP (FR)  
**Classification:**  
 - **international:** F16L11/08; F16L11/10; F16L11/16  
 - **european:** F16L11/08D2; F16L11/10; F16L11/16  
**Application number:** EP19900403281 19901121  
**Priority number(s):** FR19890015272 19891121

**Also published as:**

- SU1831631 (A3)
- JP3186681 (A)
- FR2654795 (A1)
- BR9005873 (A)
- EP0429357 (B1)

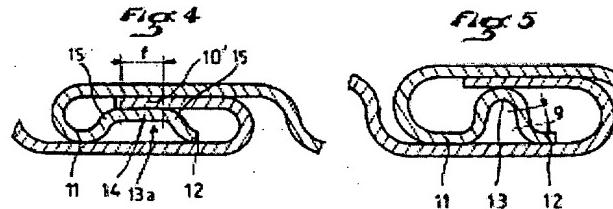
[more >>](#)
**Cited documents:**

- US3251612
- FR1367139
- FR2569462

[Report a data error](#)

### Abstract of EP0429357

The invention relates to a flexible pipeline comprising at least one tubular layer consisting of at least one shaped strip with a cross-section somewhat like an elongated S that is helically wound and has a cross-section formed by a first and a second coaxial cylindrical principal bearing surfaces joined by an inclined middle part, each of the first and second principal cylindrical bearing surfaces being joined by a first convex radial part to a first cylindrical secondary bearing surface and by a second convex radial part to a second secondary bearing surface. The second secondary bearing surface comprises a portion providing connection with the second convex radial part (9), a terminal portion (12) and a wave-shaped intermediate portion (13) whose concave side faces away from the second principal bearing surface (6), and the second secondary bearing surface (12, 13) is so arranged that with the strip in the wound condition, the section providing the connection is resting on the first principal bearing surface (5') of an adjacent turn and the terminal portion (12) is sits on said first principal bearing surface (5').



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



Europäisches Patentamt  
European Patent Office  
Office européen des brevets



⑪ Numéro de publication: 0 429 357 A1

⑫

## DEMANDE DE BREVET EUROPEEN

㉑ Numéro de dépôt: 90403281.0

㉓ Int. Cl.5: F16L 11/16, F16L 11/08,  
F16L 11/10

㉒ Date de dépôt: 21.11.90

㉔ Priorité: 21.11.89 FR 8915272

㉕ Inventeur: Jung, Patrice  
Hameau de Caveaumont  
F-76940 La Mailleraye(FR)  
Inventeur: Le Bail, Guy  
29, rue Sacha Guitry  
F-76480 Yanville(FR)

㉖ Date de publication de la demande:  
29.05.91 Bulletin 91/22

㉗ Mandataire: Nony, Michel et al  
Cabinet NONY & CIE, 29, rue Cambacérès  
F-75008 Paris(FR)

㉘ Etats contractants désignés:  
DE DK ES FR GB IT NL

㉙ Demandeur: COFLEXIP  
23 Avenue de Neuilly  
F-75116 Paris(FR)

### ㉚ Conduite tubulaire flexible.

㉛ L'invention est relative à une conduite tubulaire flexible comportant au moins une couche tubulaire constituée par au moins une bande profilée de section sensiblement en forme de S allongé, enroulée hélicoïdalement et présentant une section formée d'une première et d'une seconde portées principales cylindriques coaxiales, réunies par une partie centrale inclinée, chacune des première et seconde portées cylindriques principales étant réunie par une première partie radiale convexe à une première portée secondaire cylindrique et par une seconde partie radiale convexe à une seconde portée secondaire.

La seconde portée secondaire comporte un tronçon de raccordement à la seconde partie radiale convexe (9), un tronçon d'extrémité (12) et un tronçon intermédiaire en forme d'onde (13) dont la concavité est tournée à l'opposé de la seconde portée principale (6), et la seconde portée secondaire (12, 13) est agencée de façon telle qu'à l'état enroulé de la bande, le tronçon de raccordement se trouve en appui sur la première portée principale (5) d'une spire adjacente et le tronçon d'extrémité (12) s'applique sur ladite première portée principale (5).

Fig. 4

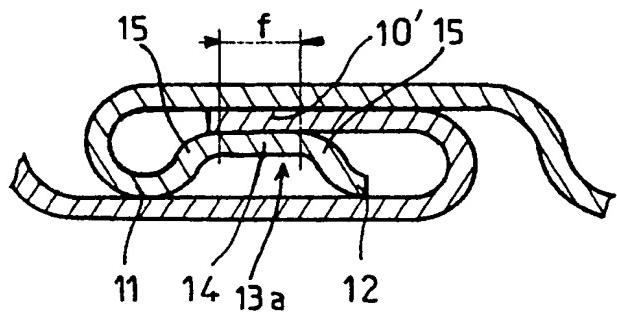
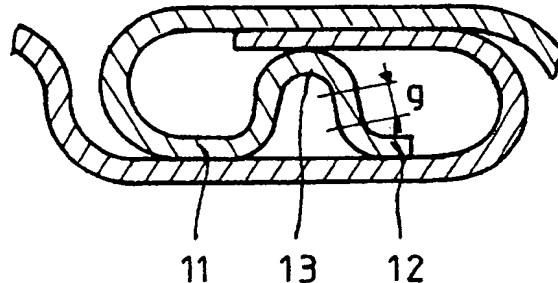


Fig. 5



EP 0 429 357 A1

**CONDUITE TUBULAIRE FLEXIBLE**

La présente invention est relative à une conduite tubulaire flexible du type comportant au moins une couche tubulaire constituée par au moins une bande profilée, de section sensiblement en forme de S allongé, enroulée hélicoïdalement avec un faible pas et avec emboîtement des spires successives.

La société déposante fabrique et commercialise depuis de nombreuses années des conduites tubulaires flexibles de grande longueur, à résistance mécanique élevée, utilisables notamment pour le transport d'hydrocarbures, en particulier dans le cadre d'installations de production pétrolière sous-marines.

De telles conduites flexibles comportent en général une couche tubulaire constituée par une bande profilée à double agrafage, cette couche pouvant constituer la carcasse interne de la conduite flexible dans les conduites de type "ROUGH BORE", une armure destinée à fournir à la conduite tubulaire flexible une résistance importante à la pression interne et à la traction, une gaine intermédiaire d'étanchéité et le cas échéant une gaine extérieure de protection.

Dans les conduites de type "SMOOTH BORE" la gaine intermédiaire d'étanchéité est remplacée par une gaine ou tube intérieur d'étanchéité en matériau plastique ou élastomérique.

Pour réaliser de telles couches tubulaires, on déforme plastiquement un ruban métallique plat, tel qu'un feuillard en acier inoxydable de façon à réaliser une bande profilée de section agrafable, et on enroule la bande profilée hélicoïdalement avec un faible pas et avec emboîtement des spires successives. La flexibilité de la couche tubulaire est obtenue par l'existence d'un certain jeu axial entre les spires agrafées successives. La bande profilée présente une section formée d'une première et d'une seconde portées principales cylindriques coaxiales espacées radialement et réunies par une partie centrale inclinée par rapport à l'axe longitudinal de la conduite, chacune des première et seconde portées cylindriques principales étant réunie par une première et respectivement une seconde partie radiale convexe à une première et respectivement une seconde portée secondaire, l'une au moins desdites portées secondaires étant cylindrique, coaxiale par rapport aux portées principales et espacée radialement de celles-ci.

On connaît ainsi des conduites d'un premier type de construction comprenant une couche tubulaire constituée par une bande profilée dont les deux portées secondaires sont cylindriques, par exemple les tuyaux métalliques flexibles agrafés définis par la norme NF E-29-828.

Un jeu radial plus ou moins important peut exister entre les différentes portées en regard de sorte que la résistance à l'écrasement en sens radial est relativement faible.

Dans un second type de construction, la première portée secondaire est cylindrique tandis que la seconde portée secondaire est constituée par un tronçon axial concave dont la concavité est tournée à l'opposé de la seconde portée principale et qui constitue un prolongement d'extrémité de la partie radiale convexe qui prolonge ladite seconde portée principale.

Une illustration de ce type de couche tubulaire est donnée dans FR-A- 2 569 462, FR-A-2 559 920, ou FR-A-1367139.

Dans une variante de ce type de construction, il est prévu d'interposer un joint, notamment en cuivre ou en amiante, dans le repli formé entre le tronçon d'extrémité axial, concave et la première portée principale de la spire adjacente. Une illustration de ce type de couche tubulaire est donnée dans les normes NF-E-29-829, /-832 ou /-833.

Dans le type de construction comportant un tronçon axial concave, le contact entre la seconde portée secondaire d'une spire et la première portée principale de la spire adjacente doit normalement s'effectuer uniquement au niveau de la zone de transition entre la partie radiale convexe et le tronçon d'extrémité axial concave.

De ce fait, il a été constaté que la résistance à l'écrasement de la couche tubulaire formée et de la conduite tubulaire flexible incorporant cette couche peut se révéler insuffisante, lorsque les efforts mécaniques qu'elle doit supporter sont importants, notamment dans des applications où une pression importante est appliquée de l'extérieur sur la conduite. Ainsi, on peut citer le cas de conduites tubulaires flexibles utilisées pour le transport d'hydrocarbures en eaux profondes où règne une pression hydrostatique élevée, la couche tubulaire devant pouvoir résister à l'effet d'écrasement dû à la pression hydrostatique et aux effets induits des charges supportées par les armures de traction sollicitées par le poids considérable de la conduite.

Une condition nécessaire pour obtenir une résistance importante à l'écrasement, ainsi qu'un bon comportement dans le cas d'effets dynamiques, est que, d'une part, la couche tubulaire soit réalisée avec un emboîtement précis et sans jeu radial entre les portées en regard des spires adjacentes, et que, d'autre part, la section de la bande profilée ait une configuration réelle conforme à sa définition théorique sans présenter de défauts tels que des zones de courbure excessive. Dans la pratique, pour éviter le risque d'un

jeu radial, on réalise habituellement les couches tubulaires avec un effet de serrage radial limité. Il résulte des tolérances très strictes ainsi imposées au produit réalisé que les fabrications industrielles doivent être exécutées avec un soin particulier qui augmente les coûts.

La présente invention se propose de réaliser une conduite tubulaire flexible qui présente notamment une résistance élevée à l'écrasement, tout en pouvant être réalisée avec des coûts de production réduits. Outre la réduction des coûts obtenue grâce à une fabrication plus aisée et plus rapide, la présente invention a également pour but de réduire le poids de la couche tubulaire, pour une résistance donnée à l'écrasement, ce qui permet, d'une part, de réduire le poids et le coût des matières premières utilisées pour la fabrication, et, d'autre part, de réaliser des conduites flexibles pouvant être utilisées dans des profondeurs d'eau plus importantes.

Dans la conduite tubulaire flexible selon l'invention la première portée secondaire de la bande profilée enroulée hélicoïdalement, est espacée radialement de la première portée cylindrique principale d'une distance telle qu'à l'état enroulé de la bande profilée, elle s'applique sensiblement sur toute sa longueur sur la seconde portée principale d'une spire adjacente, ladite conduite étant essentiellement caractérisée par le fait que la seconde portée secondaire comporte un tronçon, de préférence cylindrique, de raccordement à la seconde partie radiale convexe, un tronçon d'extrémité cylindrique ou légèrement conique et, entre lesdits tronçons, un tronçon intermédiaire en forme d'onde dont la concavité est tournée à l'opposé de la seconde portée principale, et que la seconde portée secondaire est agencée de façon telle qu'à l'état enroulé de la bande, ledit tronçon de raccordement de la seconde portée secondaire se trouve en appui sur la première portée principale de l'autre spire adjacente, ledit tronçon d'extrémité de la seconde portée secondaire s'applique sur ladite première portée principale de l'autre spire adjacente et, de préférence, le sommet du tronçon intermédiaire s'applique sur la première portée secondaire de ladite autre spire adjacente.

Le tronçon d'extrémité de la seconde portée secondaire est de préférence cylindrique et s'applique sensiblement sur toute sa longueur sur la première portée principale de l'autre spire adjacente. Ce tronçon d'extrémité peut néanmoins selon l'invention être légèrement conique, c'est-à-dire former avec l'axe de la conduite un angle inférieur à environ  $10^\circ$  et de préférence de l'ordre de  $5^\circ$ .

Ainsi, à l'état enroulé de la bande, il existe entre chacune des portées principales d'une spire et une portée principale de la spire adjacente, une structure d'appui résistant à l'écrasement du fait d'un appui double du tronçon d'extrémité et du tronçon de raccordement de la seconde portée secondaire sur la première portée principale de la spire adjacente, et de la rigidité à la flexion conférée par le tronçon intermédiaire en forme d'onde. Un appui du tronçon intermédiaire en forme d'onde contre la première portée secondaire de la spire adjacente elle-même en contact avec la seconde portée principale de la spire concernée, permet d'accroître encore la rigidité de la bande profilée en assurant un effet d'appui en voûte, la partie médiane du tronçon intermédiaire en forme d'onde pouvant présenter une section arrondie ou présenter une portée centrale cylindrique.

Selon l'invention, les longueurs du tronçon d'extrémité et du tronçon de raccordement de la seconde portée secondaire peuvent être quelconques et à la limite très faibles. Il importe seulement qu'il y ait un contact sans jeu de part et d'autre du tronçon intermédiaire en forme d'onde entre la seconde portée secondaire d'une spire et la première portée principale de la spire adjacente, et que la partie oblique à l'extrémité du tronçon intermédiaire en forme d'onde se raccorde progressivement et sensiblement tangentielle au tronçon d'extrémité.

De manière avantageuse, les caractéristiques dimensionnelles de la bande profilée formant la couche tubulaire de la conduite tubulaire flexible selon l'invention sont les suivantes rapportées à l'épaisseur e de la bande ou au diamètre interne D de la couche tubulaire formée.

- 1) longueur b du tronçon d'extrémité de la seconde portée secondaire  
 $b \geq 0,5 e$  et de préférence  
 $0,5 e \leq b \leq 2 e$
- 2) longueur a du tronçon intermédiaire en forme d'onde de la seconde portée secondaire  
 $3 e \leq a \leq 8 e$
- 3) hauteur d du tronçon intermédiaire en forme d'onde de la seconde portée secondaire  
 $0,5 e \leq d \leq 3,5 e$
- 4) longueur c du tronçon de raccordement de la seconde portée secondaire  
 $e \leq c \leq 4e$
- 5) épaisseur h de la couche tubulaire formée par l'enroulement de la bande profilée, c'est-à-dire la distance radiale entre la face interne de la portée principale d'une spire constituant la surface intérieure de la couche tubulaire et la face externe de la portée principale de la spire adjacente constituant la surface extérieure de la couche tubulaire.

$h \geq 4,5 e$

6) largeur  $l$  de la bande profilée, c'est-à-dire la distance mesurée en sens axial entre les sommets des portées radiales convexes de la bande

5  $50 e \leq l \leq 100 e$

5 6) pas moyen  $P$  de l'hélice formée par l'enroulement, c'est-à-dire la distance mesurée en sens axial entre les premières portées radiales convexes de deux spires successives, le jeu axial entre spires successives étant supposé égal à sa valeur moyenne.

0,05 D  $\leq P \leq 0,5 D$

10 Le tronçon intermédiaire en forme d'onde présente une partie médiane de section arrondie ou comportant une portée centrale cylindrique encadrée par deux segments incurvés. Cette partie médiane, dont le sommet ou respectivement la portée centrale est, de préférence, en appui sur la première partie secondaire de la spire adjacente, est encadrée par deux parties latérales de transition. Ces deux parties de transition de forme incurvée, et dont le sens de courbure est opposé par rapport à celui de la partie médiane, ou respectivement celui des segments incurvés, se raccordent tangentiellement, respectivement, au tronçon d'extrémité et au tronçon de raccordement. La partie médiane se raccorde tangentiellement à chacune des deux parties latérales de transition avec, soit, de préférence, un point d'inflexion, soit un segment rectiligne de raccordement d'une longueur de préférence inférieure à  $2 e$ . L'angle formé par la tangente au point d'inflexion ou le segment rectiligne par rapport à l'axe de la couche tubulaire est de préférence compris entre  $45$  et  $80^\circ$ .

20 Une bande profilée selon l'invention présente une résistance à l'écrasement particulièrement élevée lorsque le rayon de courbure de chacune des zones incurvées a la valeur la plus importante compatible avec les dimensions caractérisant la section de la bande profilée considérée. Des résultats intéressants ont été obtenus avec des valeurs du rayon de courbure dans les zones les plus fortement incurvées de l'ordre de  $1,5e$ , le rayon de courbure étant compté à la fibre neutre, mais il est préférable que, en tout point de la section, le rayon de courbure ne soit pas inférieur à cette valeur.

La bande profilée selon l'invention peut être réalisée par les techniques habituelles de fromage à froid à l'aide de mollettes de fromage et peut en particulier être formée en continu dans un procédé de spiralage en continu pour former des conduites tubulaires flexibles tel que décrit dans le brevet FR-A 2 555 920 de la société déposante.

30 Dans le but de mieux faire comprendre l'invention, on va maintenant en décrire à titre d'exemple en aucune manière limitatif un mode de réalisation en se référant au dessin annexé dans lequel :

- la figure 1 est une vue schématique éclatée partiellement en coupe longitudinale d'un premier mode de réalisation de conduite tubulaire flexible selon l'invention et,

- la figure 2 est une vue analogue d'un second mode de réalisation de conduite tubulaire flexible selon l'invention.

- la figure 3 représente un détail en coupe de la couche tubulaire constituée par une bande profilée de la conduite de la figure 1.

- les figures 4 à 7 sont des vues analogues à la figure 3 de variantes de réalisation.

On a illustré sur la figure 1 une conduite tubulaire flexible de type "ROUGH BORE" incorporant une 40 couche tubulaire 1 constituée par une bande profilée enroulée hélicoïdalement avec un faible pas et avec emboîtement des spires successives.

La forme de section de la bande profilée sera décrite plus loin en référence avec la figure 3.

Cette couche 1 est dans l'exemple illustré une carcasse intérieure destinée à assurer la résistance de la conduite aux effets d'écrasement.

45 La conduite comporte, outre la couche 1, une armure 2 de résistance à la traction et à la pression intérieure constituée de préférence d'une ou plusieurs paires de nappes croisées de fils d'armage métalliques ou en matériaux composites résistant à la traction. Enfin, la conduite tubulaire comprend une gaine interne d'étanchéité 3, disposée entre les couches 1 et 2 et une gaine externe 4.

Dans la structure de type "SMOOTH BORE", illustrée à la figure 2, il est prévu un tube interne 3' 50 d'étanchéité qui s'appuie sur la couche tubulaire 1 constituée par l'enroulement d'une bande profilée et qui assure d'une part la résistance à l'écrasement et d'autre part la résistance à la composante circonférentielle induite par la pression interne.

On se réfère maintenant à la figure 3.

La couche 1 est constituée par un enroulement hélicoïdal d'une bande profilée comme illustré à la 55 figure 3, cette bande étant réalisée en tout matériau métallique approprié aux utilisations envisagées, et apte à prendre la configuration désirée par déformation plastique, par exemple en acier inoxydable austénitique, austénoferritique ou ferritique, en acier au carbone notamment de grade élevé, en acier galvanisé ou en des alliages présentant de bonnes caractéristiques de résistance à la corrosion, tels que

l'INCONEL, ou des alliages d'aluminium.

La figure 3 représente la section d'une spire de la bande profilée à l'état enroulé ainsi que de manière fragmentaire la section des deux spires adjacentes à celle-ci.

En section, la bande profilée d'une épaisseur e présente une première portée principale cylindrique 5 réunie à une seconde portée principale cylindrique 6 par une partie centrale inclinée 7. Les portées principales 5 et 6 sont prolongées par des parties radiales convexes 8 et respectivement 9. La partie radiale 8 est prolongée par une première portée secondaire 10 concentrique à la portée 5. La seconde partie radiale 9 se prolonge par une seconde portée secondaire constituée par un tronçon cylindrique de raccordement 11 et un tronçon cylindrique d'extrémité 12 entre lesquels est disposé un tronçon intermédiaire en forme d'onde 13 dont la concavité est tournée à l'opposé de la seconde portée principale 6.

Dans le dessin, les portées correspondantes des spires adjacentes ont été désignées par les mêmes chiffres de référence suivis des indices ' et respectivement ".

La hauteur h de la couche tubulaire, la configuration et les dimensions en longueur, a, et en hauteur, d, du tronçon intermédiaire en forme d'onde 13 sont déterminées de manière que, comme illustré sur le dessin, à l'état enroulé de la bande, les tronçons cylindriques 11 et 12 s'appliquent sensiblement sur toute leur longueur, c et respectivement b, sur la première portée principale 5 d'une spire adjacente et, de préférence, le sommet de la partie médiane arrondie du tronçon intermédiaire 13 s'applique sur la première portée secondaire 10' de ladite spire adjacente.

De plus, comme on le voit sur la figure 3, la première portée secondaire cylindrique 10 est espacée radialement de la première portée cylindrique principale 5 de manière à s'appliquer sans jeu sensiblement sur toute sa longueur sur la seconde portée principale cylindrique 6" de l'autre spire adjacente.

Dans le mode de réalisation de la figure 4, la partie médiane du tronçon intermédiaire 13a comporte une portée cylindrique 14 d'appui sur toute sa longueur f sur la première portée secondaire 10' de la spire adjacente. La portée cylindrique 14 est prolongée par deux segments de section incurvée 15 se raccordant tangentielle directement ou par l'intermédiaire de segments rectilignes (non représentés) aux parties latérales de transition avec les tronçons 11 et 12.

Dans le cas de la figure 4, les longueurs b et c du tronçon cylindrique d'extrémité 12 et du tronçon de raccordement 11 sont réduites au minimum, pratiquement nulles, mais les deux parties latérales de transition du tronçon intermédiaire 13a sont régulièrement incurvées et viennent se raccorder tangentielle-ment sur la face en regard de la première portée principale 5' de la spire adjacente.

Dans le mode de réalisation de la figure 5, il est prévu un segment rectiligne de raccordement, de longueur g, entre la partie médiane 14 incurvée du tronçon intermédiaire et chacune des deux parties latérales de transition.

Dans le mode de réalisation de la figure 6, le tronçon d'extrémité 12 de la seconde portée secondaire est légèrement conique, la figure 7 illustrant une variante de réalisation dans laquelle la longueur de ce tronçon d'extrémité est très courte, proche d'une valeur nulle.

Dans la description précédente de la bande profilée, il doit être clair que les mots : première (première portée (etc...)) et "seconde" (seconde portée etc) n'ont qu'une signification relative, l'une par rapport à l'autre, en ce sens que, la première et la seconde portée principale d'une même spire étant radialement espacées, la couche tubulaire peut être formée à partir de la bande profilée conforme à la description indifféremment, au choix, de deux façons différentes.

(i) la "première" portée principale peut se trouver à l'intérieur, la plus proche de l'axe du tube flexible par rapport à la seconde portée principale; le tronçon intermédiaire en forme d'onde 13 formé par la (econde portée secondaire 'se trouve alors à l'intérieur du tube par rapport à la première portée secondaire 10' de la spire adjacente qui lui fait face.

(ii) la première portée principale se trouve à l'extérieur, le tronçon intermédiaire en forme d'onde se trouvant alors également à l'extérieur.

En outre, la couche tubulaire peut être réalisée par l'enroulement d'une seule bande profilée dont les spires successives s'emboîtent mutuellement les unes dans les autres. Il est possible, en variante de la réaliser en enroulant côté à côté deux bandes profilées adjacentes, chaque spire d'une bande se trouvant agrafée de part et d'autre par les deux spires de l'autre bande qui l'encadrent ; cette variante peut être intéressante dans certains cas, par exemple dans le cas où la largeur de la bande agrafée est relativement faible par rapport au diamètre du tube flexible forme.

On va décrire ci-après deux exemples de conduites tubulaires flexibles comportant une couche tubulaire formée à l'aide de bandes profilées présentant la section illustrée à la figure 3 avec les caractéristiques dimensionnelles reportées sur le tableau 1 suivant.

La couche tubulaire est réalisée par enroulement d'une bande profilée réalisée en acier inoxydable austénitique de type AISI 304.

TABLEAU 1

		Exemple 1	Exemple 2
5	<u>Feuillard utilisé pour former la bande profilée</u>		
	- Epaisseur e mm - Largeur L mm	0,7 40	1,5 113
10	<u>Bande profilée</u>		
	- d mm - a mm - b mm - c mm - l mm	1,4 4,0 0,7 0,9 23,0	4,6 10,4 1,5 2,3 60,2
15	<u>Couche tubulaire formée</u>		
	- h mm - Diamètre D mm - Pas P mm - Poids kg/m - Résistance à l'écrasement (bars)	4,2 101,6 <sub>(4in)</sub> 13,3 5,5 79	10,6 304,8 <sub>(12in)</sub> 33,4 37,7 51
20			
25	Le poids unitaire indiqué ici est le poids de la couche tubulaire avec le pas moyen pour une longueur de un mètre selon l'axe du tube formé.		
30	La résistance à l'écrasement indiquée correspond à la limite de déformation permanente de la couche tubulaire formée sous l'effet d'un champ de pression extérieure uniforme. Cette valeur est en relation directe avec la profondeur d'eau maximale d'utilisation de la conduite flexible en fonction de la pression hydrostatique correspondante, en supposant la pression interne de la conduite nulle, et en ne tenant pas compte de l'éventuel renforcement de la structure du flexible dû aux autres éléments d'armage de cette structure.		
35	Les avantages de la bande profilée selon l'invention peuvent être appréciés en comparant les exemples 1 et 2 aux exemples comparatifs 1a et 2a respectivement, reportés sur le tableau 2 suivant et relatifs à des bandes profilées réalisées, ainsi qu'il est couramment pratiqué, avec une seconde portée secondaire présentant simplement un tronçon axial concave, tel qu'illustré par exemple dans FR-A-2 555 920.		

TABLEAU 2

		Exemple 1a	Exemple 2a
40	<u>Feuillard utilisé pour former la bande profilée</u>		
45	- Epaisseur e mm - Largeur L mm	0,7 28	2 80
50	<u>Bande profilée</u>		
	- largeur l mm	16,0	42,7
55	<u>Couche tubulaire formée</u>		
	- h mm - Diamètre D mm - Pas P mm - Poids kg/m - Résistance à l'écrasement (bars)	3,5 101,6 <sub>(4in)</sub> 9,7 5,3 60,8	10 304,8 <sub>(12in)</sub> 27,6 45,3 52

Réalisé avec un feuillard de largeur  $L = 28$  mm ayant la même épaisseur 0,7 mm, de manière à avoir un poids de 5,3 Kg/m à peu près égal à l'Exemple 1 pour le même diamètre 101,6mm; l'exemple la présente une largeur de bande profilée de 16mm, avec une épaisseur  $h$  de la couche tubulaire de 3,5 mm, soit 5 fois l'épaisseur, au lieu de 4,2 mm pour l'exemple 1.

On a constaté que l'exemple la offre une résistance à l'écrasement de seulement 60,8 bars, contre 79 pour l'exemple 1, une conduite utilisant la bande profilée selon l'invention peut donc, dans le cas présent, être utilisée dans des profondeurs d'eau plus importantes d'environ 30 % sans augmentation de la quantité de matériau utilisée pour réaliser la couche tubulaire constituant sa carcasse intérieure.

En outre, le pas est de seulement 9,7 mm pour l'exemple 1a, au lieu de 13,3 mm. La vitesse à laquelle le tube flexible métallique est produit par les spiraleuses habituellement utilisées étant normalement proportionnelle au pas de l'hélice formée par la bande agrafée, la durée de fabrication en continu d'un tube selon l'invention est donc, dans ce cas, 27 % plus courte que pour le tube équivalent selon l'art connu, d'où une réduction importante du coût de fabrication.

Dans le cas de l'exemple comparatif 2a, pour obtenir une résistance à l'écrasement de 52 bars sensiblement égale à celle de l'exemple 2, il est nécessaire de porter l'épaisseur du feuillard à 2 mm au lieu de 1,5 mm, avec une largeur  $L$  de 80 mm.

L'épaisseur  $h$  de la couche tubulaire est de 10 mm, voisine de celle de l'exemple 1, mais elle représente seulement 5 fois la valeur de l'épaisseur  $e$  de la bande profilée, au lieu de plus de 7 pour l'exemple 1. Le poids du tube formé passant ainsi de 37,7 à 45,3 Kg/m, cette augmentation de 20 % entraîne une aggravation du coût de fabrication particulièrement sensible dans le cas des tubes de diamètre relativement important, tels que les exemples 2 et 2a, pour lesquels la dépense en matériaux utilisés est prédominante dans le coût total de fabrication.

En outre, le pas étant de 27,6 mm dans l'exemple 2a au lieu de 33,4 mm, la durée de fabrication est 21 % plus longue. Globalement, à résistance égale, la bande tubulaire formée par la bande profilée de l'exemple 2a est environ 20 % plus coûteuse que celle de l'exemple 1. Par ailleurs, l'augmentation de 20 % du poids impose une réduction dans la profondeur d'eau maximale d'utilisation, puisque celle-ci est conditionnée par le poids total de conduite suspendu depuis la surface par rapport à la limite de traction dans le flexible admissible.

Entre autres avantages, la bande profilée selon l'invention peut être optimisée de façons variées, en fonction de la situation. Dans certains cas, on peut dimensionner la bande profilée avec un pas d'enroulement beaucoup plus important que ce que permettent les profils connus de bande profilée, en jouant sur la largeur du feuillard utilisé et sur la largeur de la bande profilée et ceci sans alourdir ni affaiblir la structure ; cette possibilité est particulièrement intéressante dans le cas des tubes de petit diamètre, 25 à 50 mm par exemple. En alternative, on peut choisir de réduire au minimum le poids de la structure pour une résistance à l'écrasement donnée, en jouant sur l'augmentation de l'épaisseur  $h$  de la couche tubulaire ; cette possibilité que présente la bande profilée selon l'invention par rapport aux produits selon l'art connu est particulièrement intéressante pour minimiser le coût de fabrication, spécialement dans le cas des diamètres relativement importants, pouvant atteindre 250 à 500 mm par exemple, ou dans le cas où des matériaux très coûteux doivent être utilisés, tels que l'Inconel, en général pour améliorer la résistance à la corrosion. L'optimisation du rapport entre la résistance à l'écrasement et le poids est en outre d'un intérêt considérable dans le cas des tubes flexibles destinés aux grandes profondeurs d'eau.

Sur la base des résultats des importants travaux d'étude théorique et d'essais sur prototype consacrés à étudier le comportement et les possibilités d'utilisation de la bande profilée selon l'invention, il semble que les améliorations observées sont dues, dans une large mesure, à l'augmentation de rigidité que lui confère sa forme particulière. La rigidité importante ainsi obtenue permet d'augmenter sensiblement aussi bien les rapports  $l/e$  que  $h/e$ . En particulier, une valeur plus élevée de la hauteur relative  $h/e$  entraîne une augmentation considérable de la rigidité à la flexion de la bande profilée, et, par conséquent, de la résistance de la couche tubulaire à l'écrasement telle qu'elle a été constatée. Des résultats particulièrement intéressants ayant été obtenus avec un rapport  $h/e > 5$ , il convient de noter qu'il n'existe pas, à la connaissance de la déposante, de bande profilée agrafée utilisable dans les structures de flexibles telles que visées par l'invention, et présentant un rapport  $h/e$  supérieur à 5.

Par ailleurs, les fabrications expérimentales de prototype ont montré, d'une façon surprenante, que les bandes profilées selon l'invention ainsi produites par les machines habituelles de fabrication industrielle présentent une qualité de forme remarquable, supérieure à celle obtenue avec les profils connus, et ceci sans qu'il soit nécessaire d'obéir les coûts de fabrication en prenant des précautions particulières.

Ainsi, les couches tubulaires constituées par une bande profilée selon l'invention peuvent être utilisées comme l'un des éléments de renforcement de conduites flexibles dont l'étanchéité est assurée par un tube

interne ou une gaine en matériau plastique ou élastomérique. Elles peuvent en particulier constituer la carcasse interne des flexibles du type "ROUGH BORE". Elles peuvent également être disposées à l'extérieur du flexible pour servir d'organe de protection mécanique. Elles peuvent encore constituer, par exemple, la voûte de résistance aux effets circonférentiels de la pression interne des conduites du type "SMOOTH BORE".

5 Mais elles peuvent encore constituer à elles seules, des conduites tubulaires flexibles du type "tuyaux métalliques flexibles" tels que ceux décrits par les normes NF citées ci-dessus, éventuellement complétées par des joints logés dans le repli formé par le tronçon intermédiaire en forme d'onde.

10 Toutes autres applications connues des conduites tubulaires métalliques flexibles sont encore envisageables, la conduite flexible peuvent être réalisée à partir de la couche tubulaire formée par la bande profilée, par exemple, en enveloppant la couche tubulaire par une gaine plastique ou élastomérique, ou en la disposant autour d'un tube interne plastique ou élastomérique.

15 Bien que l'invention ait été décrite en liaison avec des modes de réalisation particuliers, il est bien évident qu'elle n'y est nullement limitée et qu'on peut lui apporter différentes variantes et modifications sans pour autant sortir ni de son cadre ni de son esprit.

### Revendications

- 20 1 - Conduite tubulaire flexible comportant au moins une couche tubulaire constituée par au moins une bande profilée de section sensiblement en forme de S allongé, enroulée hélicoïdalement avec un faible pas et avec emboîtement des spires successives, ladite bande profilée présentant une section formée d'une première et d'une seconde portées principales cylindriques coaxiales, espacées radialement et réunies par une partie centrale inclinée par rapport à l'axe longitudinal de la conduite, chacune des première et
- 25 seconde portées cylindriques principales étant réunie par une première partie radiale convexe à une première portée secondaire cylindrique et par une seconde partie radiale convexe à une seconde portée secondaire, et la première portée secondaire étant espacée radialement de la première portée cylindrique principale d'une distance telle qu'à l'état enroulé de la bande profilée, elle s'applique sensiblement sur toute sa longueur sur la seconde portée principale d'une spire adjacente, caractérisée par le fait que la
- 30 seconde portée secondaire comporte un tronçon (11) de préférence cylindrique, de raccordement à la seconde partie radiale convexe (9), un tronçon d'extrémité (12) et, entre lesdits tronçons (11,12), un tronçon intermédiaire en forme d'onde (13) dont la concavité est tournée à l'opposé de la seconde portée principale (6), et que la seconde portée secondaire (11, 12, 13) est agencée de façon telle qu'à l'état enroulé de la bande, ledit tronçon de raccordement (11) se trouve en appui sur la première portée principale (5') de
- 35 l'autre spire adjacente et que le tronçon d'extrémité (12) s'applique sur ladite première portée principale (5') de l'autre spire adjacente.
- 2 - Conduite tubulaire selon la revendication 1, caractérisée par le fait que le tronçon d'extrémité (12) est cylindrique et s'applique sensiblement sur toute sa longueur sur ladite première portée principale (5') de l'autre spire adjacente.
- 40 3 - Conduite tubulaire selon la revendication 1, caractérisée par le fait que le tronçon d'extrémité est légèrement conique et prend appui à son extrémité sur la dite première portée principale (5') de l'autre spire adjacente.
- 4 - Conduite tubulaire selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, caractérisée par le fait que le sommet du tronçon intermédiaire (13) s'applique sur la première portée secondaire (10') de ladite autre spire adjacente.
- 45 5 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications 1 et 4, caractérisée par le fait que la partie médiane dudit tronçon intermédiaire en forme d'onde (13a) présente une section de forme arrondie et se raccorde tangentielle à deux parties latérales de transition incurvées et présentant un sens de courbure inversé par rapport à celui de ladite partie médiane.
- 50 6 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications 1 à 4, caractérisée par le fait que la partie médiane dudit tronçon intermédiaire en forme d'onde (13a) comporte une partie centrale cylindrique (14) en contact, de préférence sensiblement sur toute sa longueur (f), avec la première portée secondaire (10') de ladite autre spire adjacente, et qui est encadrée par deux segments incurvés (15), ladite partie médiane se raccordant tangentielle à deux parties latérales de transition incurvées et présentant un sens de courbure inverse par rapport à celui des dits segments incurvés (15).
- 55 7 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée par le fait que la longueur b du tronçon d'extrémité (12) de la seconde portée secondaire satisfait à la relation suivante :

$b \geq 0,5 e$  et de préférence

$0,5 e \leq b \leq 2 e$

$e$  étant l'épaisseur de la bande profilée.

8 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée par le fait que la longueur  $a$  du tronçon intermédiaire (13) en forme d'onde de la seconde portée secondaire satisfait à la relation suivante :

$3 e \leq a \leq 8 e$

$e$  étant l'épaisseur de la bande profilée.

9 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée par le fait que la hauteur  $d$  du tronçon intermédiaire en forme d'onde (13) de la seconde portée secondaire satisfait à la relation suivante :

$0,5 e \leq d \leq 3,5 e$

$e$  étant l'épaisseur de la bande profilée.

10 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée par le fait que l'épaisseur  $h$  de la couche tubulaire satisfait à la relation :

$h \geq 4,5 e$

$e$  étant l'épaisseur de la bande.

11 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée par le fait que la longueur  $c$  du second tronçon de raccordement (11) de la seconde portée secondaire satisfait à la relation suivante :

$c \leq 4 e$

$e$  étant l'épaisseur de la bande profilée.

12 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée par le fait que la largeur  $l$  de la bande profilée, c'est-à-dire la distance mesurée en sens axial entre les sommets des portées radiales convexes (8, 9) de la bande satisfait à la relation suivante :

$50 e \leq l \leq 100 e$

$e$  étant l'épaisseur de la bande.

13 - Conduite tubulaire flexible selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée par le fait que le pas moyen  $P$  de l'hélice formée par l'enroulement, c'est-à-dire la distance mesurée en sens axial entre les premières portées radiales convexes (8, 8') de deux spires successives satisfait à la relation suivante :

$0,05 D \leq P \leq 0,5 D$

$D$  étant le diamètre interne de la couche tubulaire formée.

35

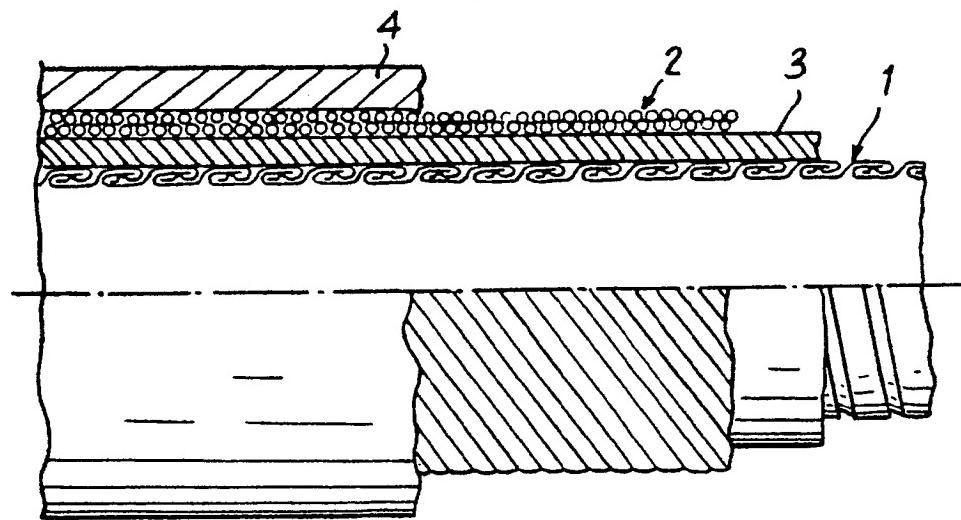
40

45

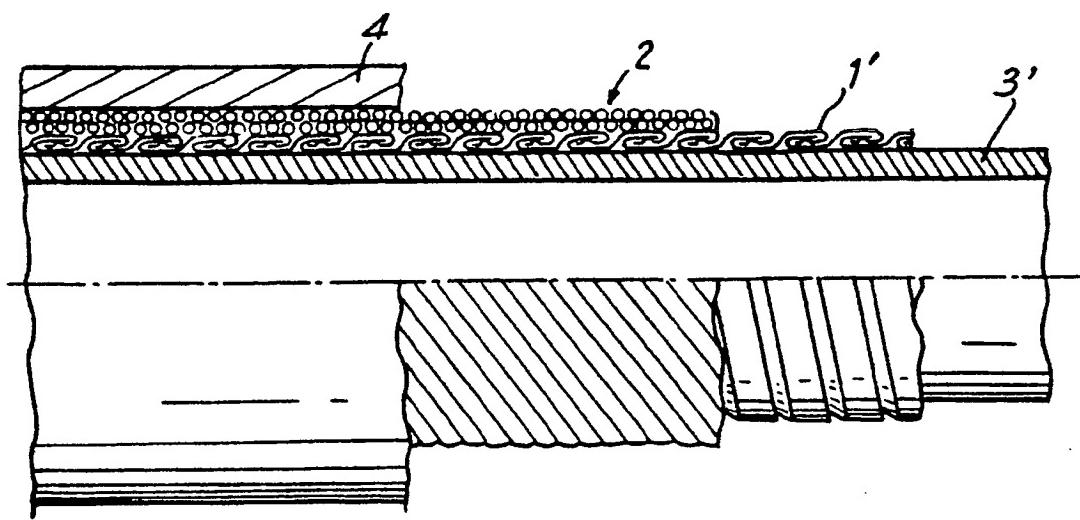
50

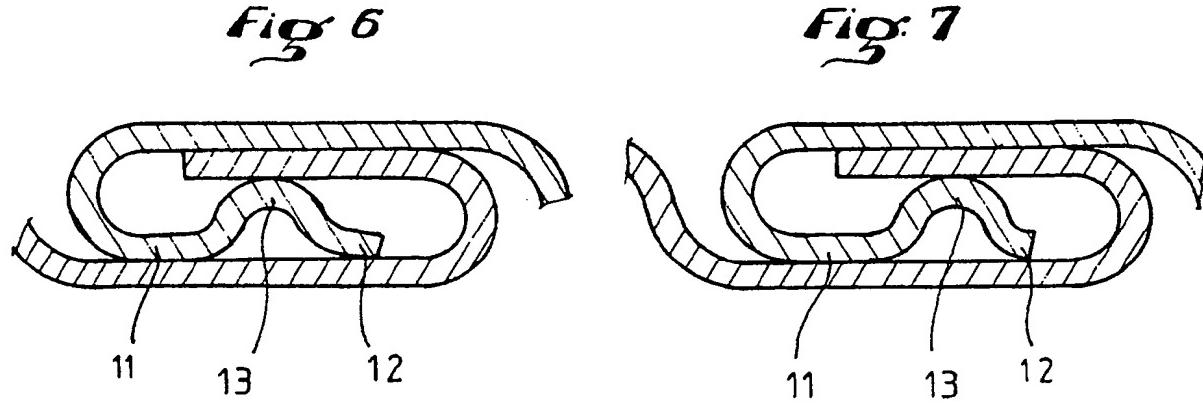
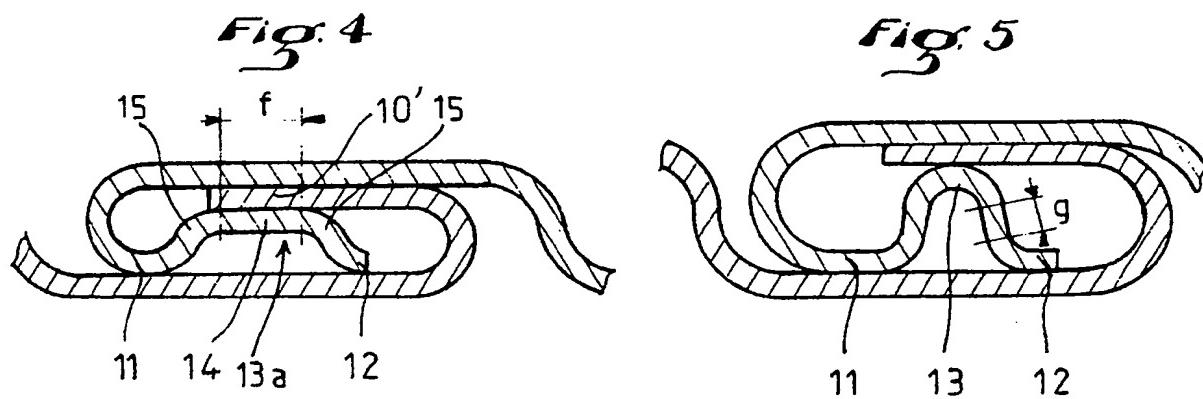
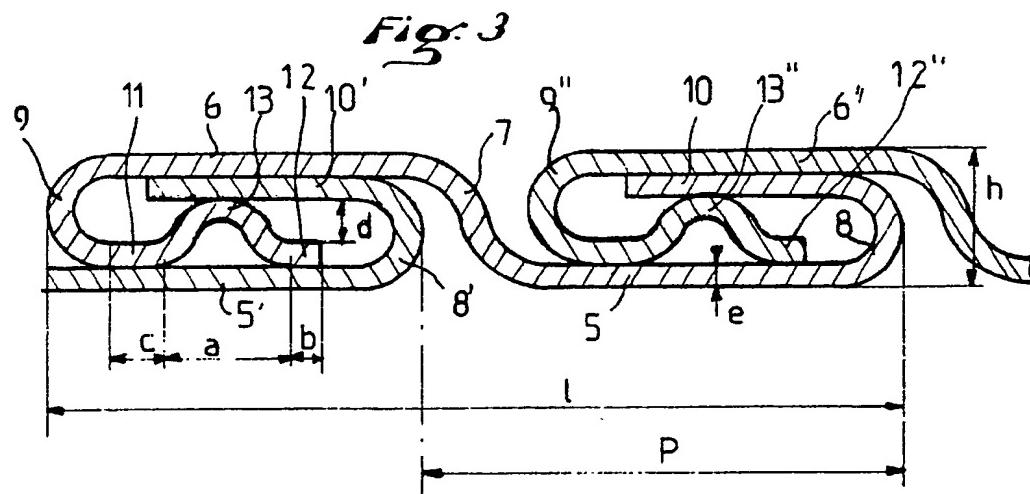
55

*Fig: 1*



*Fig: 2*







RAPPORT DE RECHERCHE  
EUROPEENNE

Numéro de la demande

EP 90 40 3281

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS					
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	Revendication concernée	CLASSEMENT DE LA DEMANDE (Int. Cl.5)		
X,A	US-A-3 251 612 (WEBBE) * revendication 1; figure 2 * - - -	1-2,4,6	F 16 L 11/16 F 16 L 11/08 F 16 L 11/10		
X,A	FR-A-1 367 139 (THE UNITED FLEXIBLE METALLIC TUBING CO) * abrégé; figures * - - -	1,3-5			
A,D	FR-A-2 569 462 (DUNLOP LTD) * abrégé; figure 2 * - - - -	1,3-5			
DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int. Cl.5)					
F 16 L					
Le présent rapport de recherche a été établi pour toutes les revendications					
Lieu de la recherche	Date d'achèvement de la recherche	Examinateur			
La Haye	08 février 91	NARMINIO A.			
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES					
X: particulièrement pertinent à lui seul					
Y: particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie					
A: arrrière-plan technologique					
O: divulgation non-écrite					
P: document intercalaire					
T: théorie ou principe à la base de l'invention					
E: document de brevet antérieur, mais publié à la date de dépôt ou après cette date					
D: cité dans la demande					
L: cité pour d'autres raisons					
&: membre de la même famille, document correspondant					